No English title available.	
Patent Number:	FR1244769
Publication date: Inventor(s):	1960-10-28
Applicant(s):	FUCHS OTTO
Requested Patent:	DE1180537
Application Number:	FR19600815138 19600108
Priority Number(s): IPC Classification:	DE1959F027678 19590209
EC Classification:	C22F1/06
Equivalents:	
Abstract	
Data supplied from the esp@cenet database - I2	

DEUTSCHES



AUSLEGESCHRIFT 1 180 537

Internat. Kl.: C 22 f

Deutsche Kl.:

40 d - 1/06

Nummer:

1 180 537

Aktenzeichen:

F 27678 VI a / 40 d

Anmeldetag:

9. Februar 1959

Auslegetag:

Oktober 1964

1

Für die Herstellung von Konstruktionsteilen aus Magnesiumlegierungen kommt einem genügend hohen Kriechwiderstand der Legierungen gegen bleibende Verformung bei erhöhten Temperaturen auf vielen Verwendungsgebieten eine ständig steigende Bedeutung zu. Bisher hat man die Aufgabe, solche kriechfesten Magnesiumlegierungen herzustellen, nur durch legierungstechnische Maßnahmen zu lösen versucht, z. B. durch Zusätze von Thorium, Cer und anderen Metallen der seltenen Erden. Die 10 Erfindung beschreitet einen grundsätzlich neuen Weg zur Verbesserung des Zeitstandverhaltens der Magnesiumknetlegierungen.

Es ist bekannt, daß ein grobkörnigeres Gefüge eine höhere Kriechfestigkeit bei erhöhten Temperaturen 15 ergibt als ein feinkörnigeres Gefüge. Diese Feststellung gilt für Leicht- und Schwermetalle. Eine neuere Veröffentlichung berichtet über den Gefügeaufbau und die Kriechfestigkeit von Bleilegierungen; es wird festgestellt, daß auch bei diesen Bleilegierun- 20 der Rekristallisationstemperatur verformten Bleche gen die Kriechgeschwindigkeit mit der Korngröße abnimmt. In einer weiteren von der American Society for Metals unter dem Titel »Creep and Recovery« herausgegebenen Veröffentlichung wird unter anderem erwähnt, daß grobkörniges Messing 25 und grobkörniger austenitischer Stahl bei höheren Temperaturen kriechfester sind als entsprechendes feinkörniges Material. Dabei wird festgestellt, daß grobkörnige Metalle zwar bei erhöhten Temperaturen kriechfester sind, aber bei Raumtemperatur ein 30 festigkeitsmäßig ungünstigeres Verhalten zeigen als feinkörnige Metalle und eine Erklärung für dies scheinbar allgemein gültige Verhalten noch aussteht. Die erwähnte Erkenntnis über ein besseres Zeitstandverhalten eines Werkstoffs mit einem gröberen Korn 35 gegenüber dem gleichen Werkstoff mit einem feineren Korn hat daher zu keinen praktischen Folgerungen geführt. Denn ein Abfall der Festigkeitswerte bei Raumtemperatur kann nicht in Kauf genommen werden.

Auch bei Magnesiumlegierungen hat man zur Erreichung genügend hoher Festigkeitswerte bei Raumtemperatur seit jeher auf ein feinkörniges Gefüge hingearbeitet, zu welchem Zweck eine Vielzahl von Kornfeinungsmitteln und -verfahren bekannt ist. So 45 kristallisationstemperatur, vorzugsweise wesentlich wird bei den Magnesiumknetlegierungen bekanntermaßen die Entstehung eines grobkörnigen Gefüges bewußt dadurch vermieden, daß die einzelnen Knetverformungsstufen bei fallender Temperatur durchgeführt werden. Ein besonders feines Korn, das gute 50 schwelle oder unterhalb der unteren Rekristallisa-Festigkeiten bei Raumtemperatur, insbesondere eine gute Dehnung, gewährleistet, erhält man nach einem

Verfahren zur Herstellung von Magnesiumlegierungen mit hohem Kriechwiderstand bei erhöhten Temperaturen

Anmelder:

Fa. Otto Fuchs, Meinerzhagen (Westf.)

Als Erfinder benannt: Dr. phil. Karl Ernst Mann, Meinerzhagen (Westf.)

bekannten Verfahren beim Walzen von Magnesiumlegierungen, indem man die bis auf 25% oder mehr über der Enddicke warmgewalzten, d. h. oberhalb einer starken Kaltverformung von mindestens 25%, die weit oberhalb der kritischen liegt, unterwirft und dann oberhalb der Rekristallisationstemperatur glüht.

Wie nun aber überraschenderweise gefunden wurde, weisen spanlos verformte Werkstücke aus Magnesiumlegierungen, bei denen nach einer aufgebrachten Kaltverformung durch eine Glühung weit oberhalb der Rekristallisationstemperatur bewußt ein grobkörniges Gefüge erzeugt wurde, nicht nur einen hohen Kriechwiderstand bei erhöhten Temperaturen auf, sondern es werden auch die Festigkeitswerte bei Raumtemperatur, insbesondere die für den Konstrukteur wichtige Streckgrenze, kaum beeinträchtigt.

Gegenstand der Erfindung ist ein Verfahren zur Herstellung von spanlos verformten Werkstücken aus Magnesiumlegierungen, insbesondere Strangpreßerzeugnissen, die einen hohen Kriechwiderstand bei erhöhten Temperaturen aufweisen, welches dadurch gekennzeichnet ist, daß ein oberhalb der Rekristallisationstemperatur spanlos verformtes (warmverformtes) Werkstück unterhalb der Rekristallisationstemperatur kritisch verformt (Kaltverformung) und darauf bei Temperaturen oberhalb der Reoberhalb der Rekristallisationstemperatur, geglüht wird. Wenn die Knetverformung des Werkstücks bei Temperaturen zwischen der oberen Rekristallisationsschwelle und der unteren Rekristallisationstionsschwelle durchgeführt wird bzw. durchgeführt werden kann, genügt in vielen Fällen eine anschließende Glühung oberhalb der Rekristallisationstemperatur.

Beispiel 1

Eine bei 340° C stranggepreßte Stange von 19 mm Durchmesser aus einer Magnesiumlegierung mit 6,6% Aluminium, 0,81% Zink und 0,13% Mangan besaß einen mittleren Korndurchmesser von 0,019 mm. Sie wurde in diesem Zustande im Dauerstandversuch bei 200° C und einer Belastung von 2 kg/mm² ge- 10 prüft. Die Kurve I in der Abb. 1 zeigt die unter Last gemessene Gesamtdehnung dieser Probe I über eine Prüfdauer von 50 Stunden.

Eine Stange gleicher Fertigung wurde 24 Stunden wies danach einen mittleren Korndurchmesser von 0,022 mm auf und wurde der gleichen Prüfung im Dauerstandversuch wie die nicht geglühte Stange unterworfen. Das Kriechverhalten dieser Stange (Probe II) ist ersichtlich aus der Kurve II in der 20 Belastung von 2 kg/mm² nach 50 Stunden unter Last A b b. 1.

Eine weitere Stange der gleichen Fertigung wurde zunächst um 0,8% kaltgereckt, dann 24 Stunden bei 400° C geglüht und hiernach in Wasser abgeschreckt. Der mittlere Korndurchmesser betrug hiernach 25 0,35 mm. Das Kriechverhalten der so behandelten Stange (Probe III) zeigt die Kurve III in der Abb. 1.

Aus einem Vergleich des Verlaufs der Kurven ist ersichtlich, daß das Zeitstandverhalten der erfindungsgemäß behandelten Stange gegenüber dem un- 30 behandelten Material, gemessen an der Gesamtdehnung nach einer Prüfdauer von 50 Stunden unter Last, um eine Zehnerpotenz verbessert ist. Die Streckgrenze der drei Stangen betrug gleichbleibend 24,2 kg/mm². Die Zugfestigkeit der Proben I und II 35 betrug 30,0 kg/mm², die der Probe III 28,2 kg/mm². Die Dehnung aller drei Proben betrug etwa 7%,0.

Beispiel 2

Ein Gußblock aus einer Magnesiumlegierung mit 40 2,8% Aluminium, 0,72% Zink und 0,14% Mangan wurde bei einer Temperatur von 330°C auf der Strangpresse zu Rundstangen von 19 mm Durchmesser verformt.

Eine Stange wurde 90 Minuten bei 450° C geglüht 45 und wies hiernach einen gegen den Preßzustand unveränderten mittleren Korndurchmesser von 0,019 mm auf. Bei der Prüfung dieser Probe I im Dauerstandversuch bei 200° C und einer Belastung von 2 kg/mm² ergab sich eine unter Last gemessene 50 Gesamtdehnung über eine Prüfdauer von 50 Stunden gemäß Kurve I in der A b b. 2.

Eine andere Stange der gleichen Fertigung wurde zunächst um 1,3% kaltgereckt, dann 90 Minuten bei 450° C geglüht und in Wasser abgeschreckt, wonach 55 S. 254, 255.

das Material einen mittleren Korndurchmesser von 0,57 mm aufwies. Das unter den gleichen Bedingungen ermittelte Kriechverhalten dieser Stange (Probe II) ist ersichtlich aus der Kurve II gemäß der A b b. 2.

Die Streckgrenze beider Proben betrug etwa gleichbleibend 19 kg/mm², die Zugfestigkeit der Probe I betrug 26,0 kg/mm², die der Probe II 23,0 kg/mm².

Beispiel 3

Ein Gußblock aus einer Magnesiumlegierung mit 7,3 % Aluminium, 0,95 % Zink, 15 % Mangan wurde auf der Strangpresse bei einer Temperatur von 290° C zu einer Rundstange von 20 mm Durchbei 400° C geglüht und in Wasser abgeschreckt. Sie 15 messer verformt. Diese Temperatur liegt zwischen der oberen und der unteren Rekristallisationsschwelle der genannten Legierung. Die Stange wies danach einen mittleren Korndurchmesser von 0,014 mm auf.

Die im Dauerstandversuch bei 200° C und einer gemessene Gesamtdehnung betrug 0,9%.

Eine Stange der gleichen Fertigung wurde zunächst bei 400° C 10 Stunden rekristallisierend geglüht; sie wies hiernach einen mittleren Korndurchmesser von 0,26 mm auf. Die darauf im Dauerstandversuch bei 200° C und einer Belastung von 2 kg/mm² unter Last gemessene Gesamtdehnung betrug nach 50 Stunden nur 0,2%.

Patentansprüche:

- Verfahren zur Herstellung von spanlos verformten Werkstücken aus Magnesiumlegierungen, insbesondere Strangpreßerzeugnissen, die einen hohen Kriechwiderstand bei erhöhten Temperaturen aufweisen, dadurch gekennzeichnet, daß ein oberhalb der Rekristallisationstemperatur spanlos verformtes (warmverformtes) Werkstück unterhalb der Rekristallisationstemperatur kritisch verformt (Kaltverformung) und darauf bei Temperaturen oberhalb der Rekristallisationstemperatur, vorzugsweise wesentlich oberhalb der Rekristallisationstemperatur, geglüht
- 2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß ein bei Temperaturen zwischen der oberen und der unteren Rekristallisationsschwelle oder unterhalb der unteren Rekristallisationsschwelle spanlos verformtes Werkstück lediglich bei Temperaturen oberhalb der Rekristallisationstemperatur geglüht wird.

In Betracht gezogene Druckschriften: USA.-Patentschriften Nr. 2 294 648, 2 378 729; G. Schichtel, Magnesium-Taschenbuch, 1954,

Hierzu 1 Blatt Zeichnungen

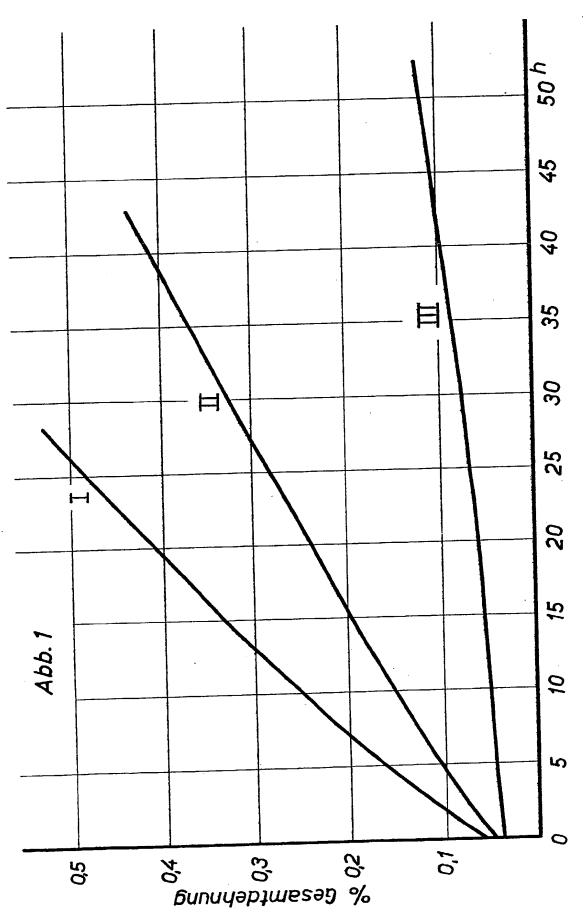
Nummer: Internat. Kl.:

C 22 f 40 d - 1/06

1 180 537

Deutsche KL: Auslegetag:

29. Oktober 1964



Nummer: 1 180 537 Internat. Kl.: C 22 f Deutsche Kl.: 40 d - 1/06

Auslegetag: 29. Oktober 1964

